## (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-18228 (P2002-18228A)

(43)公開日 平成14年1月22日(2002.1.22)

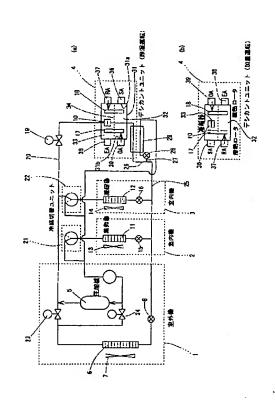
(51) Int.Cl. <sup>7</sup>	識別記号	· FI	考)
B 0 1 D 53	/26 1 0 1	B 0 1 D 53/26 1 0 1 B 4 D 0 5	2
		1 0 1 Z	
F24F 7	/08 1 0 1	F 2 4 F 7/08 1 0 1 C	
F 2 5 B 29	/00	F 2 5 B 29/00	
		審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 9	) 頁)
(21)出願番号	特願2000-206960( P2000-2069	(60) (71)出願人 000002853	
		ダイキン工業株式会社	
(22)出顧日	平成12年7月7日(2000.7.7)	大阪府大阪市北区中崎西2丁目4番12	2号
		梅田センタービル	
		(72)発明者 渡部 裕司	
		大阪府堺市金岡町1304番地 ダイキン	/工業
		株式会社堺製作所金岡工場内	
		(72) 発明者 菊池 芳正	
		大阪府堺市金岡町1304番地 ダイキン	ノ工業
		株式会社堺製作所金岡工場内	
		(74) 代理人 100084629	
		弁理士 四森 正博	

# (54)【発明の名称】 調湿装置

#### (57)【要約】

【課題】 空気の加熱手段としてヒートポンプの圧縮機の下流側に設けた熱交換器を利用する場合において、その凝縮作用を確実なものにすることにより、電動膨脹弁等の動作不良の発生を抑制しつつ、そのエネルギ効率を向上することが可能な調温装置を提供する。

【解決手段】 圧縮機の下流側に設けた熱交換器10を使用し、冷媒の凝縮温度以上に空気を加熱する調温装置において、熱交換器10の出口側に、熱交換器10から流出する冷媒を冷却する冷却手段29、57を設けた。冷却手段29は、熱交換器10の出口側に配置した膨張機構28前位の高圧冷媒と、膨張機構28後位の低圧冷媒とを熱交換させる補助熱交換器29である。あるいは、冷却手段57は、熱交換器10の出口側に配置した補助凝縮器57を室外に配置する。



最終頁に続く

4/20/05, EAST Version: 2.0.1.4

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 空気を加熱するために圧縮機の下流側に 設けた熱交換器(10)を使用し、冷媒の凝縮温度以上 に空気を加熱する調温装置において、熱交換器(10) の出口側に、熱交換器(10)から流出する冷媒を冷却 する冷却手段(29)(57)を設けたことを特徴とす る調温装置。

【請求項2】 上記冷却手段(29)は、熱交換器(1 0)の出口側に配置した膨張機構(28)前位の高圧冷 媒と、膨張機構(28)後位の低圧冷媒とを熱交換させ る補助熱交換器(29)であることを特徴とする請求項 1の調温装置。

【請求項3】 上記補助熱交換器(29)での蒸発冷媒 を圧縮機(5)に返流させることを特徴とする請求項2 の調湿装置。

【請求項4】 上記冷却手段(57)は、熱交換器(1 0)の出口側に配置した補助凝縮器(57)であり、こ の補助凝縮器(57)を室外に配置していることを特徴 とする請求項1の調湿装置。

が付設されており、潜熱負荷が大きいときに送風手段で の送風を抑制し、熱交換器(10)での凝縮温度を上昇 させることを特徴とする請求項4の調湿装置。

#### 【発明の詳細な説明】

### [0001]

【発明の属する技術分野】この発明は、除湿運転、加湿 運転、換気運転等を行うことが可能な調温装置に関する ものである。

## [0002]

【従来の技術】図4は従来の調温装置の説明図であり、 ここではその一例として調湿装置を除湿装置として機能 させた場合について説明する。図に示すように、除湿装 置は、吸着ロータ81と、顕熱ロータ82と、両ロータ 81、82間に配置されたヒータ83とを有するもので ある。上記吸着ロータ81は、例えば、シリカゲル、ゼ オライト、アルミナ等の吸着材をハニカム状または多孔 粒状に成形してなり、流通する空気から湿分を吸着する 一方、加熱された空気に湿分を放出するよう構成されて いる。すなわち、流入した外気OAは、吸着ロータ81 によって温分が吸着されて除湿され、かつ吸着ロータ8 1の吸着熱により温度上昇する。そして、上記温度上昇 した除湿空気SAは、顕熱ロータ82によって熱が奪わ れて適度な温度となり、室内に向けて除湿空気SAが供 給される。一方、室内側から流入した室内空気RAは、 顕熱ロータ82によって予熱され、さらに、ヒータ83 によって加熱される。そして、この加熱された空気に、 吸着ロータS1から温分を放出させて、吸着ロータS1 が再生され、湿分を含んだ再生空気EAが外部に排気さ れる。すなわち、上記除湿装置では、室外空気から吸着

することによって、除温空気SAを室内に供給するよう にしている。

【0003】上記吸着ロータ81を再生しようとする場 合、再生空気EAの吸着ロータS1の入口での相対湿度 を、吸着ロータ81の出口での除湿空気 SAの相対湿度 よりも低くする必要がある。通常、除湿空気SAよりも 室内空気RAは絶対温度が高くなっているから、再生空 気EAの吸着ロータS1の入口での相対湿度を、吸着ロ **ータ81の出口での除湿空気SAの相対湿度よりも低く** しようとすれば、上記のように室内空気RAを加熱して その温度を高くする必要が生じるのである。ところで上 記吸着ロータ81においては、除湿時に吸着熱が発生 し、その温度は通常70°C以上となっている。このよ うな高温で湿分の吸着を行った場合、その再生には、室 内空気RAを、通常90°C以上に加熱する必要が生じ ることになる。このため吸着ロータ81の再生には、非 常に多くのエネルギを必要としている。

【0004】このような不具合を解消するため、冷却吸 着素子を採用することが考えられる。この冷却吸着素子 【請求項5】 上記補助凝縮器(57)には、送風手段 20 について説明する。図5には冷却吸着素子の構造の要部 を示している。同図のように、冷却吸着素子の本体部 は、2種類のハニカム構造体91、92を交互に90° だけ位相をずらせて順に積層したもので、一方のハニカ ム構造体91がシリカゲル、ゼオライト、アルミナ等の 吸着材で構成されている。そして、この吸着材より成る 構造体91を室外空気〇Aが通過する際に、湿分が吸 着、除湿され、除湿空気SAが竃内へと給気される。一 方、他方の構造体92には、室内からの空気RAが、上 記室外空気OAと直交して流れ、その流通過程で吸着熱 30 を吸収する。このような、冷却吸着素子によれば、除湿 空気SAが冷却され、その温度上昇が抑制されることか ら、上記吸着ロータ81の場合と、絶対湿度が同一であ っても、その相対温度は上昇することになる。そのた め、再生時の相対湿度もそれに応じて高くてもよく、そ のため室内空気RAの必要加熱温度が低下する。ちなみ に、除湿空気SAは約40°C、再生空気RAは約60 \*Cとなる。また、この冷却吸着素子によれば、上記従 来の吸着ロータ81の機能と顕熱ロータ82の機能とを 兼用できるので、その構造がコンパクトになるとの利点 40 も生じる。

#### 【0005】

【発明が解決しようとする課題】ところで、上記吸着ロ ータ81を使用する場合にも、また上記冷却吸着素子を 使用する場合にも、空気を加熱する加熱手段としてヒー トポンプの圧縮機の下流側に設けた熱交換器(以下、便 宜上、凝縮器と称する)を使用して、そのエネルギ効率 を向上しようとする試みがなされている。しかしなが、 ら、加熱手段としてヒートポンプの凝縮器を使用する場 合には、空気を60°C以上、あるいは90°C以上の ロータ81を用いて吸着した湿分を再生空気EAに移送 50 高温に加熱する必要があることから、次のような問題が 生じることが明らかとなった。すなわち、上記空気の加 熱温度が、通常使用される冷媒(例えば、R22、40) 7C、410A)の凝縮温度よりも高いため、凝縮器に おいて充分な凝縮作用を生じさせることが困難であると いうことである。

【0006】次に、上記の理由について検討する。ま ず、図6に示しているように、凝縮器Cに対して、圧縮 機から84°Cのガス冷媒が供給され、その凝縮温度が 47° Cであるとする。このとき、40° Cの空気が対 向流として供給され、これを60°Cに加熱しようとす。 ると、この空気は、47°Cから60°Cまでの間の1 3°Cは、ガス冷媒の顕熱だけで加熱する必要が生じ る。このような大きな加熱幅を得ようとすれば、供給冷 媒量に対する風量は、自ずと制限される。すなわち、ガ ス冷媒の顕熱だけで空気を上記温度幅だけ加熱するため には、それに応じて風量を減少させるか、あるいは供給 冷媒量を増加させる必要があるということである。そし てこのような状態において、気液混合部分について見れ ば、この部分については風量が不足して、凝縮熱を充分 に奪うことができず、冷媒が液状態まで凝縮し得ないと いうことになるのであり、この結果、凝縮器から気液混 合冷媒の未凝縮冷媒が流出することになる。このように 未凝縮冷媒が流出すると、その後位に位置する電動膨脹 弁においては、充分な液シールが得られず、動作不良を 生じるという不具合が生じる。また、充分な凝縮作用が 得られないことから、圧縮サイクルのCOPが低下し、 エネルギ効率の向上という所期の目的も達成できなくな 8.

【0007】この発明は上記従来の欠点を解決するため になされたものであって、その目的は、空気の加熱手段 30 としてヒートポンプの圧縮機の下流側に設けた熱交換器 を利用する場合において、その凝縮作用を確実なものに することにより、電動膨張弁等の動作不良の発生を抑制 しつつ、そのエネルギ効率を向上することが可能な調湿 装置を提供することにある。

# [0008]

【課題を解決するための手段】そこで請求項1の調温装 置は、空気を加熱するために圧縮機の下流側に設けた熱 交換器10を使用し、冷媒の凝縮温度以上に空気を加熱 する調温装置において、熱交換器 10の出口側に、熱交 換器10から流出する冷媒を冷却する冷却手段29、5 7を設けたことを特徴としている。

【0009】上記請求項1の調温装置では、熱交換器1 0の出口側に、冷媒を冷却する冷却手段29、57を設 けているので、気液2相状態で熱交換器10から流出す る冷媒を充分に凝縮させることが可能となる。

【0010】また請求項2の調湿装置は、請求項1にお いて、上記冷却手段29は、熱交換器10の出口側に配 置した膨張機構28前位の高圧冷媒と、膨張機構28後

ことを特徴としている。

【0011】請求項2の調湿装置においては、冷却手段 29として、熱交換器10の出口側に配置した膨張機構 28前位の高圧冷媒と、膨張機構28後位の低圧冷媒と を熱交換させる補助熱交換器29を用いているので、サ イクル内の熱の授受でもって凝縮の確実化が図れるの で、システム効率の低下を抑制できる。

【0012】さらに請求項3の調湿装置は、請求項2に おいて、上記補助熱交換器29での蒸発冷媒を圧縮機5 に返流させることを特徴としている。

【0013】上記請求項3の調温装置では、熱交換器1 0と補助熱交換器29とで圧縮サイクルを構成している が、このような態様は顕熱負荷が小さく、主として潜熱 負荷だけが発生するような場合に好適である。

【0014】また請求項4の調湿装置は、請求項1にお いて、上記冷却手段57は、熱交換器10の出口側に配 置した補助凝縮器57であり、この補助凝縮器57を室 外に配置していることを特徴としている。

【0015】上記請求項4の調湿装置では、室外設置し 20 た補助凝縮器57を使用するので、その構成を簡素化で き、その実施に好適である。

【0016】請求項5の調湿装置は、請求項4におい て、上記補助凝縮器57には、送風手段が付設されてお り、潜熱負荷が大きいときに送風手段での送風を抑制 し、熱交換器10での凝縮温度を上昇させることを特徴 としている。

【0017】請求項5の調温装置では、潜熱負荷に応じ て凝縮温度を制御して調湿能力を制御できるので、使用 快適性を向上することができる。

[0018]

【発明の実施の形態】次に、この発明の調湿装置の具体 的な実施の形態について、図面を参照しつつ詳細に説明 する。図1は、本発明の実施形態である調温装置を調温 機として備えたマルチ型ヒートポンプシステムの冷媒回 路図を示している。

【0019】図1において、1は室外機、2は第1室内 機、3は第2室内機、4は調湿機をそれぞれ示してい る。室外機1は、圧縮機5と、室外熱交換器6と、室外 ファン7と、主電動膨張弁8とを有している。また、各 室内機2、3は、室内熱交換器11、12と、室内ファ ン13、14と、電動膨張弁15、16とを有してい る。上記調湿機4は、圧縮機5の下流側に設けた熱交換 器(以下、便宜上、凝縮器と称する)10と、吸着ロー タ17と、顕熱ロータ18とを有している。なお、2 1、22は冷媒切替ユニットである。

【0020】次に、このマルチ型ヒートポンプシステム の運転状態について説明する。まず、各室内機2、3で 暖房運転を行う場合の冷媒の流れについて説明する。こ のとき、各冷媒切替ユニット21、22は、各室内熱交 位の低圧冷媒とを熱交換させる補助熱交換器29である「50」換器11、12を圧縮機5の吐出側に接続されたガス管

20に連通させる状態としておく。また、圧縮機5の吐 出側と室外熱交換器6との間の第1開閉弁23を閉、圧 縮機5の吸入側と室外熱交換器6との間の第2開閉弁2 4を開として、室外熱交換器6を圧縮機5の吸入側に連 通させておく。そして、圧縮機5からの吐出冷媒を各室 内熱交換器11、12で凝縮させる一方、主電動膨張弁 8を制御しながら室外熱交換器6で蒸発させて圧縮機5 に返流させることにより暖房運転を行う。次に、各室内 機2、3で冷房運転を行う場合の冷媒の流れについて説 明する。このとき、各冷媒切替ユニット21、22は、 各室内熱交換器11、12を圧縮機5の吸入側に連通さ せる状態としておく。また、圧縮機5の吐出側と室外熱 交換器6との間の第1開閉弁23を開、圧縮機5の吸入 側と室外熱交換器6との間の第2開閉弁24を閉とし て、室外熱交換器6を圧縮機5の吐出側に連通させてお く。そして、圧縮機5からの吐出冷媒を窒外熱交換器6 で凝縮させる一方、室内機側の各電動膨張弁15、16 を制御しながら各室内熱交換器11、12で蒸発させて

【0021】圧縮機5からの吐出冷媒は、調湿機4の凝縮器10に対しては、調湿機用開閉弁19を開にしている限りガス管20を介して常時供給されている。そしてこの凝縮冷媒は、上記各室内機2、3が冷房運転をしている場合には、各室内機2、3が暖房運転している場合には、各室内機2、3から流出した凝縮冷媒と共に、室外熱交換器6において蒸発する。

圧縮機のに返流させることにより冷房運転を行う。

【0022】また、第1室内機2で冷房運転を、第2室 内機3で暖房運転を行う場合の冷媒の流れについて説明 する。まず、各冷媒切替ユニット21、22は、図のよ うに、第1室内熱交換器11を圧縮機5の吸入側に、ま た第2室内熱交換器12を圧縮機5の吐出側にそれぞれ 連通させる状態としておく。このとき、調湿機用開閉弁 19が閉で、調湿機4が非使用の場合には、圧縮機5の 吐出側と室外熱交換器6との間の第1開閉弁23を閉、 圧縮機5の吸入側と室外熱交換器6との間の第2開閉弁 24を閉として、室外熱交換器6と圧縮機5との連通を 遮断しておく。そして、圧縮機うからの吐出冷媒を第2 室内熱交換器12で凝縮させる一方、第1室内機側の電 動膨張弁15を制御しながら第1室内熱交換器11で蒸 発させて圧縮機5に返流させることにより第1室内機2 で冷房運転を、また第2室内機3で暖房運転を行う。一 方、調湿機用開閉弁19が開で、調湿機4が使用中の場 合には、圧縮機5の吐出側と室外熱交換器6との間の第 1開閉弁23を閉、圧縮機5の吸入側と室外熱交換器6 との間の第2開閉弁24を開として、室外熱交換器6を 圧縮機うの吸入側に連通しておく。そして、圧縮機らか らの吐出冷媒を凝縮器10と第2室内熱交換器12で凝 縮させる一方、主電動膨張弁8と第1室内機側の電動膨

- 6 圧縮雌ミル海流されることが

交換器11で蒸発させて圧縮機5に返流させることにより第1室内機2で冷房運転を、また第2室内機3で暖房 運転を行う。

【0023】次に上記調湿機4の構造について説明す る。ここでは、上記調湿機4を除湿機として機能させた 場合について説明する(図1(a)参照)。図に示すよ うに、上記除湿機4は、比較的偏平な直方体状のケーシ ング31を有し、このケーシング31の長手方向に相対 向する一対の側部31a、31bのうち、一方側部31 aには室内に通じる室内側吹出口36と室内側吸込口3 7とが形成され、他方側部31bには室外に通じる室外 側吹出口38と室外側吸込口39とが形成されている。 また上記ケーシング31内は、長手方向に延びる仕切板 34によって除湿通路32と再生通路33とに区画され ており、上記室外側吸込口39から吸込んだ外部空気 が、除温通路32を通って竃内側吹出口36から竃内に 供給される一方、上記室内側吸込口37から吸込んだ内 部空気が、再生通路33を通って室側側吹出口38から 外部に排気されるようにしている。また、設置状態で、 水平軸回りに回転する円板状の吸着ロータ17を、その 端面が上記除湿通路32と再生通路33とに順次面する ようにしている。上記吸着ロータ17は、例えば、シリ カゲル、ゼオライト、アルミナ等の吸着材をハニカム状 または多孔粒状に成形してなり、流通する空気から温分 を吸着する一方、加熱された空気に湿分を放出するよう 構成されている。また、上記再生通路33の吸着ロータ 17よりも上流側に加熱手段として凝縮器10を設け、 さらに設置状態で、水平軸回りに回転する円板状の顕熱 ロータ18を、その端面が除湿通路32の吸着ロータ1 7よりも下流側の部分と、再生通路33における凝縮器 10の上流側の部分とに順次面するようにしている。上 記凝縮器10は、その入口側が、上記圧縮機5の吐出側 ガス管20に接続される一方、出口側がヒートポンプシ ステムの液管25に接続されている。

【0024】ところで、上記各通路32、33の空気の出入口付近には、空気通路の切換えが可能な図示しないダンパが設けられている。従って、上記調湿機4を加湿機として機能させる場合には、このダンパによって、図1(b)に示すように、室内に通じる室内側吹出口36と室内側吸込口37とを、それぞれ室外に通じる室外側吹出口38と室外側吸込口39とを、それぞれ室内に通じる室内側吹出口36室内側吸込口37ととに切換えることができるように構成されている。このとき、上記除湿通路32として機能していた通路は加湿通路32として機能して機能していた通路は加湿通路33として機能する。

らの吐出冷媒を凝縮器10と第2室内熱交換器12で凝 縮させる一方、主電動膨張弁8と第1室内機側の電動膨 張弁15とを制御しながら室外熱交換器6と第1室内熱 50 ず、上記除湿通路32の室外側吸込口39から流入した

外気OAは、吸着ロータ17によって温分が吸着されて 除温され、かつ吸着ロータ17の吸着熱により温度上昇 させられる。そして、上記温度上昇した除湿空気は、顕 熱ロータ18によって熱が奪われて適度な温度となり、 室内側吹出口36から室内に向けて除湿空気SAが供給 される。一方、上記再生通路33の室内側吸込口37か ら流入した室内空気RAは、顕熱ロータ18によって予 熱され、さらに、凝縮器10によって加熱される。そし て、この加熱された空気によって、吸着ロータ17から 湿分が放出されて、吸着ロータ17が再生され、湿分を 含んだ再生空気EAが室外側吹出口38から外部に排気 される。

【0026】次に、上記調湿機4を加湿機として機能さ せる場合における空気の流通経路を図1(b)に基づい て説明する。このとき、上記除湿通路32として機能し ていた通路は吸湿通路32として機能し、再生通路33 として機能していた通路は加湿通路として機能する。そ こで、まず上記吸湿通路32の室内側吸込口37から流 入した室内空気RAは、吸着ロータ17によって湿分が 吸着されて乾燥し、かつ吸着ロータ17の吸着熱により 温度上昇させられる。そして、上記温度上昇した乾燥空 気は、顕熱ロータ18によって熱が奪われて適度な温度 となり、室外側吹出口38から外部に向けて空気EAを 放出する。一方、上記加湿通路33の室外側吸込口39 から流入した外気〇Aは、顕熱ロータ18によって予熱 され、さらに、凝縮器10によって加熱される。そし て、この加熱された空気が吸着ロータ17から温分を吸 収することによって加湿空気SAとなり、室内側吹出口 36から室内に供給される。

【0027】上記空調システムによれば、調湿機4と第 1又は第2室内機2、3とを同室に配置することによ り、冷房運転をしながらの除湿、加湿運転、及び暖房運 転をしながらの加湿、除湿運転を行うことが可能とな

【0028】次に、この実施の形態の特徴的な点につい て説明する。これは、上記凝縮器10の出口側と、ヒー トポンプシステムの液管25とを接続する液接続配管2 6の途中に分岐配管27を設け、この分岐配管37に第 3電動膨張弁28を介設すると共に、その先端を圧縮機 5の吸入側に接続したことである。そして、凝縮器10 の出口側の高圧液冷媒と、第3電動膨張弁28の出口側 の低圧液冷媒とを熱交換可能にする補助熱交換器29が 設けられている。

【0029】上記調湿機4の凝縮器10においては、前 述した通り、その通過風量が制限されるため、凝縮器1 Oで冷媒が充分に凝縮せず、凝縮器10から気液混合冷 媒の未凝縮冷媒が流出し、その後位に位置する電動膨張 弁8、15、16においては、充分な液シールが得られ ず、動作不良を生じるという不具合が生じ、また充分な 凝縮作用が得られないことから、圧縮サイクルのCOP 50 いに並列接続された第1及び第2の蒸発器58、59

が低下してしまうと言う問題があったが、凝縮器10か ら流出する冷媒の冷却手段として、上記補助熱交換器2 9を設けることにより、このような不具合を解消するこ とが可能となった。すなわち、凝縮器10から流出した 冷媒の一部が第3電動膨脹弁28を通過後に、低圧液冷 媒となるが、この低圧液冷媒が補助熱交換器29内で蒸 発すると共に、凝縮器10から流出した気液混合状態の 冷媒を冷却して完全に凝縮させる。そして完全に凝縮し た液冷媒が液管25へと流出する。一方、補助熱交換器 29から流出するガス冷媒は、圧縮機5の吸入側へと返 流される。このように、液管25に対して完全に凝縮し た冷却冷媒が流出するので、電動膨張弁8、15、16 の動作不良、圧縮サイクルのCOPの低下という不具合 の発生を防止することが可能となる。また、上記補助熱 交換器29においては、凝縮器10の出口側に配置した 膨張機構28前位の高圧冷媒と、膨張機構28後位の低 圧冷媒とを熱交換させることから、サイクル内の熱の授 受でもって凝縮の確実化が図れ、システム効率の低下を 抑制できる。また、上記実施の形態において、中間期等 において外気温度が低く、除湿負荷だけが発生するよう な場合、すなわち顕熱負荷が少なく、主として潜熱負荷 (除湿負荷、加湿負荷)だけが発生ような場合には、上 記各室内機2、3の運転を停止して、凝縮器10、第3 電動膨張弁28、補助熱交換器29で圧縮サイクルを構 成するような調湿運転を行えばよい。

【0030】次に、この発明の調湿装置の第2の実施の 形態について、主として除湿運転を例にしながら説明す る。図2には、主として通風経路を、図3には、その設 置例を示している。図3においては調温装置41をマル チ型空調システム49と併用した例を示している。な お、同図において、47は調湿装置41の室内ユニッ ト、48は室外ユニットをそれぞれ示している。図2に 示すように、調温装置41は、少なくとも2個の冷却吸 着素子50、60を備えている。これら冷却吸着素子5 0、60は、上記従来例において説明したのと同様の構 造のものであって、いま便宜上、一方の冷却吸着素子を 第1冷却吸着素子50、他方の冷却吸着素子を第2冷却 吸着素子60と称する。各冷却吸着素子50、60に は、除温時に室外空気OAが流入し、再生時に加熱空気 が流入する被調温空気入口51、61と、除湿時に除湿 空気SAが流出し、再生時に湿分の放出された再生空気 EAが流出する調湿空気出口52、62とが設けられ、 またこれと直交する位置に、室内空気RAの流入する冷 **却空気入口53、63と、冷却空気の流出する冷却空気** 出口54、64とが設けられている。

【0031】この調温装置41には、ヒートポンプが付 設されている。図のように、このヒートポンプは、圧縮 機56と、圧縮機56の吐出側に接続された凝縮器10 と、凝縮器10の後位に接続さた補助凝縮器57と、互 と、各蒸発器58、59の前位に介設された電動膨張弁 66、67とを有しており、圧縮機56からの吐出ガス 冷媒を凝縮器10、補助凝縮器57でそれぞれ凝縮させ ると共に、各蒸発器58、59で蒸発させて、圧縮機5 6へ返流させるようになっている。上記圧縮機56、補 助凝縮器57、各電動膨張弁66、67は、室外に配置 され、また凝縮器10は、上記冷却空気出口54、64 から流出した冷却空気を加熱するようになっている。な お、各蒸発器58、59の配置位置については後述す

【0032】次に通風経路について説明する。まず、窒 内側には、除湿空気SAが室内へと流入する第1出口通 路43と、室内から室内空気RAが流入する第1入口通 路44とが設けられている。また、室外側には、再生空 気EAの流出する第2出口通路45と、室外空気OAが 流入してくる第2入口通路46とが設けられている。第 1出口通路43には、第1蒸発器58が介設されると共 に、さらにこの第1出口通路43を、第1冷却吸着素子 50の調温空気出口52と第2冷却吸着素子60の調湿 空気出口62とに切換連通させるための第1三方切換弁 71が介設されている。第1入口通路44には、第2蒸 発器59が介設されると共に、さらにこの第1入口通路 44を、第1冷却吸着素子50の冷却空気入口53と第 2冷却吸着素子60の冷却空気入口63とに切換連通さ せるための第2三方切換弁72が介設されている。第2 出口通路45には、この第2出口通路45を、第1冷却 吸着素子50の調温空気出口52と第2冷却吸着素子6 0の調温空気出口62とに切換連通させるための第3三 方切換弁73が介設されている。第2入口通路46に は、この第2入口通路46を、第1冷却吸着素子50の 被調湿空気入口51と第2冷却吸着素子60の被調湿空 気入口61とに切換連通させるための第4三方切換弁7 4が介設されている。また、第1及び第2冷却吸着素子 50、60の冷却空気出口54、64から流出した空気 は、凝縮器10によって加熱されるが、凝縮器10の後 位には、この加熱空気を第1冷却吸着素子50の被調湿 空気入口51と第2冷却吸着素子60の被調湿空気入口 61とに切換連通させるための第5三方切換弁75が介 設されている。さらに、第1入口通路44においては、 第2蒸発器59の前位の位置と、第1出口通路43にお ける第1蒸発器58の前位の位置とをバイバスするバイ パス通路68が設けられており、バイパス通路68から の流出空気が上記第1蒸発器58を通過するようになっ ている。

【0033】上記調温装置41の作動状態について説明 する。まず、上記第1冷却吸着素子50で除湿を行うと 同時に、第2冷却吸着素子60の再生を行う第1空気接 続形態について、図2に基づいて説明する。この場合、 室外空気〇Aが第1冷却吸着素子50によって除湿され 1.0

一方、室内空気 RAが第1冷却吸着紫子50を冷却した 後、加熱されて第2冷却吸着素子60を再生し、温分の 放出された空気EAが室外へと排気される。具体的に は、第2入口通路46から吸い込まれた外気〇Aが、第 1冷却吸着素子50へと、その被調湿空気入口51から 流入して除湿され、除湿された調湿空気SAが調湿空気 出口52から第1出口通路43を経由し、第1蒸発器5 8で冷却されて室内へと流入する。その一方、室内空気 RAは、第1入口通路44において、第2蒸発器59で 冷却され、第1冷却吸着素子50の冷却空気入口53へ と流入し、この第1冷却吸着素子50を冷却した後、冷 却空気出口54を出て、凝縮器10で加熱され、この加 熱空気が第2冷却吸着素子60の被調温空気入口61に 導入され、この第2冷却吸着素子60において温分が放 出されて再生し、その後、再生空気EAが調温空気出口 62を経て第2出口通路45から室外へと排気される。 【0034】そして上記のような第1空気接続形態での 運転を一定時間、例えば2~3分程度だけ行った後、上 記第1~第5三方切換弁71~75をそれぞれ上記とは 逆の切換位置に切換えて、第2空気接続形態での運転を 行う。これは図示しないが、上記第2冷却吸着素子60 で除湿を行うと同時に、第1冷却吸着素子50の再生を 行う空気接続形態である。この場合、室外空気OAが第 2冷却吸着素子60によって除湿されると共に、除湿空 気SAとして室内に給気される。その一方、室内空気R Aが第2冷却吸着素子60を冷却した後、加熱されて第 1冷却吸着素子50を再生し、湿分の放出された空気E Aが室外へと排気される。具体的には、第2入口通路4 6から吸い込まれた外気OAが、第2冷却吸着素子60 へと、その被調湿空気入口61から流入して除湿され、 除湿された調湿空気SAが調湿空気出口62から第1出 口通路43を経由し、第1蒸発器58で冷却されて室内 へと流入する。その一方、室内空気RAは、第1入口通 路44において、第2蒸発器59で冷却され、第2冷却 吸着素子60の冷却空気入口63へと流入し、この第2 冷却吸着素子60を冷却した後、冷却空気出口64を出 て、凝縮器10で加熱され、この加熱空気が第1冷却吸 着紫子50の被調温空気入口51に導入され、この第1 冷却吸着素子50において湿分が放出されて再生し、そ の後、再生空気EAが調温空気出口52を経て第2出口 通路45から室外へと排気されるのである。

【0035】上記第2空気接続形態での運転を一定時 間、例えば2~3分程度だけ行った後、再び第1空気接 続形態での運転に復帰し、以後、両空気接続形態を繰り 返しながら、室内の冷房換気除湿運転を継続する。この ように、第1空気接続形態において、第1冷却吸着素子 50が除湿運転をしているときに第2冷却吸着素子60 の再生を行い、また第2空気接続形態において、第2冷 **判吸着素子60が除温運転をしているときに第1冷却吸** ると共に、除湿空気SAとして室内に給気される。その「50」 着紫子50の再生を行うようにしているので、冷却吸着

1.2

素子50、60を使用しながらも、連続的な除温運転が 行える。また、各冷却吸着素子50、60をロータ状に 形成する必要がないので、装置の簡素化、コンパクト化 を図ることが可能となる。しかも外気OAを冷却除湿し て除湿空気SAとして室内へ給気する一方、室内空気R Aを再生空気EAとして室外に排気するので、換気、除 湿、冷房の運転が可能となる。

【0036】ところで上記調湿装置41においては、加 湿運転を行うことも可能である。すなわち、除湿運転と 加湿運転とにおいては、室内側の第1出口通路43及び 第1入口通路44と、室外側の第2出口通路45及び第 2入口通路46とを入替えれば、両者は全く同じ作動状 態になるためである。すなわち、図2に示した通風経路 において、さらに室内側に接続している第1出口通路4 3と第1入口通路44とを室外側に接続するように切換 えると共に、室外側に接続している第2出口通路45と 第2入口通路46とを室内側に接続するように切換える 切換機構を設ければ、全く同じ装置でもって、除湿運転 と加湿運転とを切り替えることが可能になるということ である。

【0037】上記調湿装置41によれば、ヒートポンプ を加熱源、冷却源の両方に使用可能であることから、そ のエネルギ効率を一段と向上することが可能となる。し かも、この場合、2つの蒸発器58、59の能力を変化 させることができる。従って、冷房除湿運転時におい て、顕熱能力を増加させたいときには除湿空気SA側の 第1蒸発器58の能力を増加させ、また除湿能力(潜熱 能力)を増加させたいときには、室内空気RAの第2蒸 **発器59の能力を増加させればよい。また、加湿運転時** において、加湿能力を増加させたいときには、室外空気 OA側の第2蒸発器59の能力を増加させ、また顕熱能 力を増加させたいときには、再生空気EA側の第1蒸発 器58の能力を増加させればよい。このように、必要性 に見合った運転制御が行えるので、使用快適性が向上す る。また、バイパス通路68を設け、室内空気RAをバ イパス通路68から第1蒸発器58を経て、除湿空気S Aと共に、室内給気しているので、第1蒸発器58での 通風量が増加し、この結果、第1黨発器58での熱交換 能力が増加する。従って、室内の冷房負荷を充分にまか なえることになる。

【0038】次に、この第2の実施の形態の特徴的な点 について説明する。これは、上記凝縮器10の下流側に 補助凝縮器57を直列接続すると共に、この補助凝縮器 57を室外に配置したことである。上記調温機41の凝 縮器10においては、前述した通り、その通過風量が制 限されるため、凝縮器10で冷媒が充分に凝縮せず、凝 縮器10から気液混合冷媒の未凝縮冷媒が流出し、その 後位に位置する電動膨張弁66、67においては、充分 な液シールが得られず、動作不良を生じるという不具合 が生じ、また充分な凝縮作用が得られないことから、圧 50 【0042】さらに請求項3の調湿装置では、熱交換器

縮サイクルのCOPが低下してしまうと言う問題があっ たが、上記補助凝縮器57を室外配置することにより、 このような不具合を解消することが可能となった。すな わち、凝縮器10から流出した冷媒が、冷却能の大きな 補助凝縮器57で完全に凝縮するためである。そして完 全に凝縮した液冷媒が各蒸発器58、59へと流出する ので、電動膨張弁66、67の動作不良、圧縮サイクル のCOPの低下という不具合の発生を防止することが可 能となる。また、この補助凝縮器57には、図示しない が、送風手段として送風ファンが付設されているが、こ の送風ファンの送風量を制御することにより、除湿ある いは加湿負荷(潜熱負荷)に対応した調湿運転を行うこ とも可能である。すなわち、ファン風量を低下(あるい はファン停止)させることで凝縮器10の凝縮温度を上 昇させ、これにより加湿あるいは除湿能力を増大させる のである。このような制御を行えば、使用快適性が一段 と向上する。

【0039】以上にこの発明の調温装置の実施の形態に ついて説明したが、この発明は上記実施の形態に限られ 20 るものではなく、種々変更して実施することが可能であ る。すなわち上記実施の形態では、室外空気〇Aを調湿 して室内へと導入する構成を採用しているが、室内空気 RAを調温して再び室内へと導入する構成を採用しても よい。また、上記実施の形態では、室内空気RAを再生 空気として利用しているが、室外空気OAを再生空気と して使用してもよい。要は、吸着ロータ17、あるいは 各冷却吸着素子50、60において除湿又は加湿された 空気が室内に給気できればよいのであり、また吸着ロー タ17、あるいは各冷却吸着素子50、60を再生した 30 空気を室外に排気できればよいのであるから、そのため の空気は室内及び/又は室外のいずれの空気を使用して もよいということである。なお、上記各実施の形態にお いて、圧縮機の下流側に設けた熱交換器を凝縮器と称し ているが、この凝縮器10は、ガス冷媒を液化する凝縮 作用を主たる目的とするものではなく、その主たる目的 は、圧縮機の吐出冷媒の顕熱を利用し、この顕熱によっ て空気を加熱することにある点に留意されたい。

[0040]

【発明の効果】以上のように請求項1調湿装置によれ 40 ば、気液2相状態で熱交換器から流出する冷媒を充分に 凝縮させることが可能となので、電動膨張弁等の動作不 良の発生を抑制しつつ、そのエネルギ効率を向上するこ とが可能となる。

【0041】また請求項2の調湿装置においては、冷却 手段として、熱交換器の出口側に配置した膨張機構前位 の高圧冷媒と、膨脹機構後位の低圧冷媒とを熱交換させ る補助熱交換器を用いているので、サイクル内の熱の授 受でもって凝縮の確実化が図れるので、システム効率の 低下を抑制できる。

と補助熱交換器とで圧縮サイクルを構成しているが、このような態様は顕熱負荷が小さく、主として潜熱負荷だけが発生するような場合に好適である。

【0043】上記請求項4の調湿装置では、室外設置した補助製縮器を使用するので、その構成を簡素化でき、その実施に好適である。

【0044】請求項うの調湿装置では、潜熱負荷に応じて で製縮温度を制御して調湿能力を制御できるので、使用 快適性を向上することができる。

### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1実施形態である調温装置をマルチ型ヒートポンプシステムに適用した状態を示す冷媒画路説明図である。

【図2】本発明の第2実施形態の調温装置における除湿

14

運転時の通風経路を説明するための説明図である。

【図3】上記実施形態の調湿装置の使用例を示す説明図である。

【図4】従来の調湿装置の横断面図である。

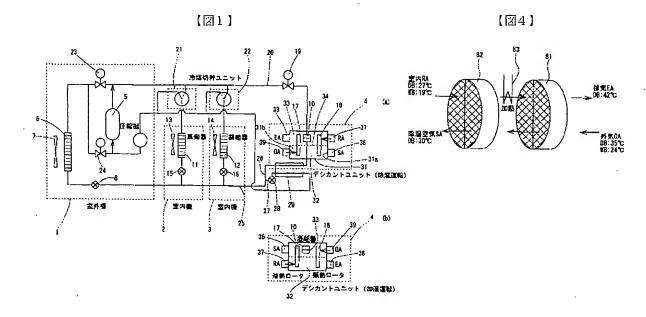
【図5】冷却吸着素子の機能を説明するための説明図である。

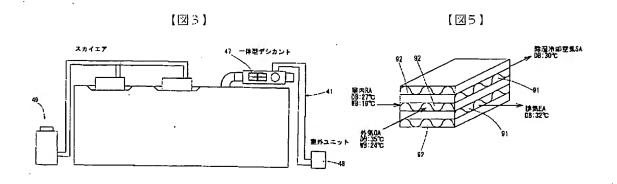
【図6】熱交換器における温度分布を説明するための説明図である。

【符号の説明】

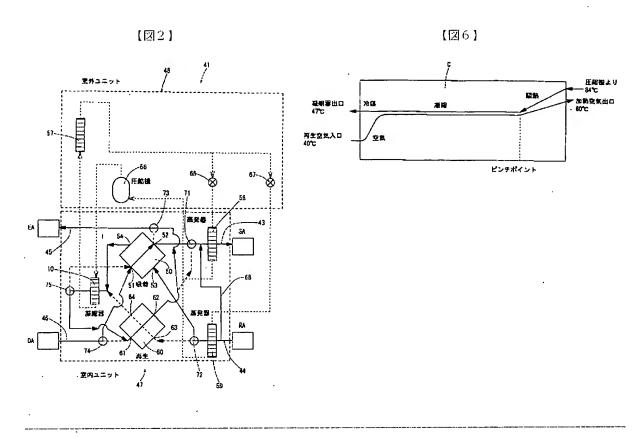
# 10 1 調湿装置

- 10 熱交換器(凝縮器)
- 28 電動膨張弁
- 29 補助熱交換器
- 57 補助凝縮器





4/20/05, EAST Version: 2.0.1.4



フロントページの続き

(72)発明者 山口 貴弘 大阪府堺市金岡町1304番地 ダイキン工業 株式会社堺製作所金岡工場内

F ターム(参考) 4D052 AA08 CB00 CE00 DA03 DB02 DB04 FA06 HA01 HA02 HA03 HB02

PAT-NO:

JP02002018228A

DOCUMENT-IDENTIFIER:

JP 2002018228 A

TITLE:

HUMIDITY CONTROLLING APPARATUS

PUBN-DATE:

January 22, 2002

INVENTOR - INFORMATION:

NAME COUNTRY
WATABE, YUJI N/A
KIKUCHI, YOSHIMASA N/A
YAMAGUCHI, TAKAHIRO N/A

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME COUNTRY DAIKIN IND LTD N/A

APPL-NO:

JP2000206960

APPL-DATE:

July 7, 2000

INT-CL (IPC): B01D053/26, F24F007/08, F25B029/00

# ABSTRACT:

improve its energy efficiency while the generation of failure of operation of a

motor-driven expansion valve, or the like is suppressed by ensuring its

condensation action in a case where a heat exchanger provided on the downstream

side of a compressor of a <u>heat pump</u> is utilized as a heating means for air.

SOLUTION: In this humidity controlling apparatus in which the heat exchanger

10 provided on the downstream side of the compressor is used to heat air to